# FLUORORUBBER COPOLYMER EXCELLENT IN LOW-TEMPERATURE SEALING PROPERTY AND CURING COMPOSITION THEREFOR

Publication number: JP8157539

**Publication date:** 

1996-06-18

Inventor:

SAITO HIDEYA; KITAICHI MASAKI; UEDA YUTAKA;

KISHINE MITSURU

Applicant:

DAIKIN IND LTD

Classification:

- international:

C08F2/38; C08F14/22; C08F16/14; C08F214/22; C08F216/14; C08K5/04; C08K5/14; C08K5/17; C08K5/3477; C08L27/16; C09K3/10; C08F2/38; C08F14/00; C08F16/00; C08F214/00; C08F216/00; C08F214/22; C08F2/38; C08F216/14; C08F2/38; C08F216/14; C08F2/38; C08F2

C08F214/22; C08F2/38; C08F216/14; C08K5/14; C08K5/3477; C08L27/16; C08F214/22; C08F214/26;

C08F214/28; C08F216/14

- European:

C08F214/22D; C08K5/14; C08K5/3477; C09K3/10D6

Application number: JP19940302503 19941206 Priority number(s): JP19940302503 19941206

Also published as:

EP0743329 (A1) WO9617877 (A1) US5717036 (A1) EP0743329 (A4) EP0743329 (B1)

Report a data error here

#### Abstract of JP8157539

PURPOSE: To obtain a fluororubber copolymer having excellent compression set over a wide temperature range from low to high temperatures by the radical copolymerization of five kinds of fluorinated monomers in the presence of a specified diiodo compound. CONSTITUTION: The copolymer is obtained by radical polymerization in the presence of a diiodo compound represented by the formula RI2 (wherein R is a 1-16C saturated fluorohydrocarbon, etc.) and contains 0.005-1.5mol% iodinated fluorinated vinyl ether units of the formula (wherein m is 1 to 5; and n is 0 to 3), 40-90mol% vinylidene fluoride units, 3-35mol% perfluoro(methyl vinyl ether) units, 0-25mol% hexafluoropropylene units, and 0-40mol% tetrafluoroethylene units. The iodine atoms introduced into the copolymer from the diiodo compound and the iodinated compound of the formula respectively account for 0.01-1wt.% and 0.01-2wt.% of the total weight of the copolymer, and the copolymer has a Mooney viscosity [ML1+10 (100 deg.C)] of 20 to 150.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

## (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平8-157539

(43)公開日 平成8年(1996)6月18日

(51) Int.Cl. <sup>6</sup> C 0 8 F 214/22 2/38 216/14 C 0 8 K 5/14 5/34	MCL MKZ	庁内整理番号	FΙ	技術表示箇所		
0/04	TY IX IX	審査請求	未請求 請求功	頁の数10 OL (全 9 頁) 最終頁に続く		
(21)出願番号	特願平6-302503 平成6年(1994)12	月6日	(71)出願人	000002853 ダイキン工業株式会社 大阪府大阪市北区中崎西2丁目4番12号		
		梅田センタービル (72)発明者 斎藤 秀哉 大阪府摂津市西一津屋1番1号 ダイキン 工業株式会社淀川製作所内				
			(72)発明者	北市 雅紀 大阪府摂津市西一津屋1番1号 ダイキン 工業株式会社淀川製作所内		
			(74)代理人	弁理士 青山 葆 (外1名)		
				最終頁に続く		

# (54) 【発明の名称】 低温シール性に優れたフッ素ゴム共重合体及びその硬化用組成物

# (57)【要約】

【目的】 ジョウ素化合物の存在下にラジカル重合させてなる、ヨウ素含有フッ素化ピニルエーテル単位 0.005~1.5 モル%、フッ化ピニリデン単位 40~90 モル%、パーフルオロ(メチルピニルエーテル)単位 3~35%並びに場合により25 モル%までのヘキサフルオロプロピレン単位および 40 モル%までのテトラフルオロエチレン単位を含んでなるフッ素ゴム共重合体で、該共重合体はジョウ素化合物およびョウ素含有フッ素化ピニルエーテル単位に由来するョウ素をそれぞれ0.01~1重量%および0.01~2重量%有し、20~150のムーニー粘度を有する。

【効果】 従来のフッ素ゴムが有する優れた性能を維持しながら、低温から高温の広い温度範囲において優れた 圧縮永久歪を有する。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 一般式:

【化1】R I 2

(1)

(式中、Rは炭素数1~16の飽和のフルオロ炭化水素\*

I(CH<sub>2</sub>CF<sub>2</sub>CF<sub>2</sub>O)m(CFCF<sub>2</sub>O)nCF=CF<sub>2</sub> CF<sub>3</sub>

(式中、mは1~5の整数であり、nは0~3の整数である。)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエーテル単位0.005~1.5 モル%、フッ化ビニリデン(VdF) 10単位40~90モル%、パーフルオロ(メチルビニルエーテル)(PMVE)単位3~35モル%、ヘキサフルオロプロピレン(HFP)単位0~25モル%、テトラフルオロエチレン(TFE)単位0~40モル%を含んでなるフッ素ゴム共重合体であって、一般式(1)および(2)で表される含ヨウ素化合物より共重合体中に導入されるヨウ素が共重合体の全重量に対して、それぞれ0.01~1重量%および0.01~2重量%であり、そのムーニー粘度(ML(1+10)100℃)の値が20~150の範囲である共重合体。

【請求項2】 一般式(2)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエーテル単位0.005~1.5モル%、VdF単位65~90モル%およびPMVE単位10~35モル%を含んでなる請求項1に記載のフッ素ゴム共重合体。

【請求項3】 一般式(2)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエーテル単位0.005~1.5モル%、VdF単位40~80モル%、PMVE単位15~35モル%およびTFE単位3~40モル%を含んでなる請求項1に記載のフッ素ゴム共重合体。

【請求項4】 一般式(2)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエーテル単位0.005~1.5モル%、VdF単位65~90モル%、PMVE単位3~25モル%およびHFP単位3~25モル%を含んでなる請求項1に記載のフッ素ゴム共重合体。

【請求項5】 一般式(2)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエーテル単位0.005~1.5モル%、Vd F単位40~80モル%、PMVE単位3~25モル% およびHFP単位3~25モル%およびTFE単位3~ 40モル%を含んでなる請求項1に記載のフッ素ゴム共 40 重合体。

【請求項6】 請求項1~5に記載の共重合体100重 量部、有機過酸化物0.05~10重量部および架橋助 剤0.1~10重量部を含んでなる硬化用組成物。

【請求項7】 有機過酸化物がジアルキルパーオキサイドである請求項6に記載の組成物。

【請求項8】 有機過酸化物が、2,5-ジメチル-2,5-ジ(ターシャリープチルパーオキシ)へキサンである請求項6に記載の組成物。

【請求項9】 架橋助剤がトリアリルイソシアヌレート 50 価は高温(200℃、70時間)時のみしか測定されては

\*基若しくはクロロフルオロ炭化水素基または炭素数1~3の炭化水素基を表す。)で表されるジョウ素化合物の存在下にラジカル重合してなる、

【化2】

(2)

である請求項6~8のいずれかに記載の組成物。

【請求項10】 請求項6~9のいずれかに記載の組成物を用いて製造したシール材。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明はフッ素ゴム共重合体およびその硬化用組成物に関し、詳しくは従来のフッ素ゴムの持つ優れた性能を維持しながら低温におけるシール性が改良されたフッ素ゴム共重合体および該共重合体を含んでなる硬化用組成物に関する。

[0002]

【従来の技術】フッ化ビニリデン(VdF)単位を中心と したフッ素ゴムは、その卓越した耐熱性、耐薬品性、耐溶剤性、耐燃料油性等から、自動車工業、半導体工業、化学工業等の分野において、〇ーリング、ホース、ステムシール、シャフトシール、ダイヤフラム等の形状に成形されて広く使用されている。しかし、従来用いられていたフッ素ゴムは、他ゴム材料に比較して耐寒性が劣ることが指摘されてきた。耐寒性は、未加硫の共重合体の場合、ガラス転移温度により通常評価され、成形体の場合、ゲーマンねじり試験、TR試験(ASTMD1329)、低温脆化試験などで通常評価されるが、〇ーリン グ等のシール材料として使用する場合には、低温における液体の漏れにくさ、すなわち、材料の低温圧縮永久歪性が直接的に重要な指標となる。

【0003】フッ素ゴムの耐寒性を改良を目的として、 古くから検討が行われてきており、英国特許95315 2号、同953098号は、それまで一般的であったフ ッ素ゴム構成モノマーに代えて、あるいは加えてパーフ ルオロアルキルビニルエーテルを使用したもので、-3 0℃以下のガラス転移温度を実現しているが、低温圧縮 永久歪性において、充分な特性は得られていない。一 方、特定のヨウ素化合物をフッ素ゴム共重合体の、ラジ カル重合時の連鎖移動剤として用いることで、該共重合 体の分子末端にヨウ素を結合せしめ、そのヨウ素原子の 高いラジカル活性を利用して、パーオキサイド加硫反応 を行う技術が提案され(特開昭53-125491号)、 また、該技術を使用し、かつ特定の組成の重合を行った 場合に得られる共重合体の加硫成形体は、低温特性が優 れているという報告(特表平6-508161号)がある が、成形体の低温特性の評価は、僅かにゲーマンねじり 試験のみで行われているだけであり、圧縮永久歪性の評

いない。単純に圧縮永久歪性の優れたヨウ素含有パーオ キサイド加硫可能なフッ素ゴムを得る方法としては、特 開昭62-12734号に記載されている方法がある が、低温圧縮永久歪性とそれに好適な組成に関する記述 はない。また、特公昭53-4035号には、フッ化ビ ニリデン(VdF)、パーフルオロ(メチルピニルエーテ ル) (PMVE)、ヘキサフルオロプロピレン(HFP)お よびテトラフルオロエチレン(TFE)の共重合体でPM VEが17~30重量%含まれるもの、またフランス特 許2347389号には同じ構成モノマーによる共重合 10 ーテル、VdF、PMVE及び所望ならばTFE、HF 体でPMVEが10~17重量%含まれるものがそれぞ れ開示され、ポリオール加硫することで低温圧縮永久歪 性の良好な成形体が得られることが記載されている。し かし、特開平6-128334号に記載されているよう に、これらの共重合体は、ポリオール加硫を行うと発泡 現象をおこしやすい問題点を有している。さらに特開平 6-128334号には、フッ化ビニリデン(VdF)、 パーフルオロ(メチルピニルエーテル)(PMVE)、ヘキ サフルオロプロピレン(HFP)およびテトラフルオロエ チレン(TFE)の共重合体でPMVEが3~9重量%含 20 まれるものを、ポリオール加硫することで、低温(0℃) での圧縮永久歪性の高い成形体ができることが記載され ているが、該共重合体の成形体は充分な引張り強度や破 断時延びが得られていない。

[0004]

$$\begin{array}{c|c} I(CH_2CF_2CF_2O)m(CFCF_2O)nCF=CF_2\\ & CF_3 \end{array} \tag{2}$$

(式中、mは1~5の整数であり、nは0~3の整数であ 位0.005~1.5モル%、フッ化ピニリデン(VdF) 単位40~90モル%、パーフルオロ(メチルビニルエ ーテル)(PMVE)単位3~35モル%、ヘキサフルオ ロプロピレン(HFP)単位0~25モル%、テトラフル オロエチレン(TFE)単位0~40モル%を含んでなる フッ素ゴム共重合体であって、一般式(1)および(2)で 表される含ヨウ素化合物より共重合体中に導入されるヨ ウ素が共重合体の全重量に対して、それぞれ0.01~ 1 重量%および0.01~2 重量%であり、そのムーニ -粘度(ML(1+10)100℃)の値が20~150の 40 範囲である共重合体を要旨とする。本発明のフッ素ゴム 共重合体は、 低温から高温の広い範囲における優れた 圧縮永久歪性を有し、かつ従来のヨウ素含有フッ素ゴム の優れた耐熱性、耐薬品性、耐溶剤性、耐油性、加硫 性、常態物性を合わせ持つものである。

【0007】一般に本発明のフッ素ゴム共重合体中のV dF単位は40~90モル%、好ましくは50~85モ ル%であることが必要である。VdF単位が40モル% 未満の場合、共重合体のガラス転移温度が高くなるた

\* 【発明が解決しようとする課題】本発明は、従来のフッ 素ゴムが持つ優れた性能を維持しながら、低温から高温 の広い温度範囲における、優れた圧縮永久歪性を持つフ ッ素ゴム共重合体およびその硬化用組成物を提供するこ とを目的とする。

[0005]

【課題を解決するための手段】このような問題点を解決 するべく鋭意研究を重ねた結果、特定量のヨウ素化合物 の存在下に、特定の組成のヨウ素含有フッ素化ピニルエ Pを共重合してなるフッ素ゴム共重合体が、通常、耐寒 性は共重合体のガラス転移温度によって決まると考えら れるが、ガラス転移温度に近い低温においても特に優れ た圧縮永久歪性を有し、かつ従来のヨウ素含有フッ素ゴ ムの持つ、優れた耐熱性、耐薬品性、耐溶剤性、耐油 性、加硫性、常態物性を合わせ持つという予想外の結果 を見出したことに基いて本発明を完成させた。

【0006】すなわち本発明は、一般式:

【化3】R I 2 (1)

(式中、Rは炭素数1~16の飽和のフルオロ炭化水素 基若しくはクロロフルオロ炭化水素基、または炭素数1 ~3の炭化水素基を表す。)で表されるジョウ素化合物 の存在下にラジカル重合してなる、一般式:

【化4】

ル%を超える場合、共重合体の非晶質性が損なわれる為 る。)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエーテル単 30 に、ゴム弾性が著しく低下する。共重合体中のPMVE 単位は3~35モル%、好ましくは、5~25モル%で あることが必要である。PMVE単位が3モル%未満の 場合、共重合体の耐寒性が著しく損なわれる。PMVE 単位が35モル%を超える場合、PMVEが高価である ために、共重合体の製造コストが高くなる。

> 【0008】本発明のフッ素ゴム共重合体は、一般式 (2)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエーテルを必 須の構成要素とする。該ヨウ素含有フッ素化ピニルエー テルとしては

【化5】

ICH2CF2CF2OCF=CF2 I(CH2CF2CF2O)2CF=CF2

I(CH<sub>2</sub>CF<sub>2</sub>CF<sub>2</sub>O)<sub>3</sub>CF=CF<sub>2</sub>,

ICH2CF2CF2OCFCF2OCF=CF2 CF<sub>3</sub>

ICH2CF2CF2O(CFCF2O)2CF=CF2 CF<sub>3</sub>

め、耐寒性が悪化することになる。VdF単位が90モ 50 などが具体的に例示され、好ましくは、ICH2CF2C

F<sub>2</sub>OCF=CF<sub>2</sub>を挙げることができる。該ヨウ素含有 フッ素化ピニルエーテル単位により共重合体中に導入さ れるヨウ素は、該共重合体全重量に対して、0.01~ 2 重量%(重合中に添加した該ヨウ素含有フッ素化ビニ ルエーテルの重量より計算するものとする)である必要 がある。ヨウ素含有フッ素化ビニルエーテルがその他の フルオロオレフィンと共重合することで、ヨウ素原子が ポリマーに導入される。このヨウ素は共重合体の加硫反 応の際には、架橋点として機能することになる。このた め、式(2)のヨウ素含有フッ素化ビニルエーテルにより 10 共重合体中に導入されるヨウ素が該共重合体の全重量に 対して、0.01重量%未満の場合、架橋密度が小さく なり、その結果、期待しているような広い温度範囲にお ける高い圧縮永久歪性を、その成形体に付与できない。 また、上記ヨウ素が該共重合体全重量に対して、2重量 %を超える場合は、架橋密度が高くなりすぎるために、 その成形体の破断伸びが低下する。

【0009】本発明のフッ素ゴム共重合体は場合によ り、25モル%までの、好ましくは0~15モル%のへ キサフルオロプロピレン(HFP)単位を含んでもよい。 25モル%を超えると共重合体の耐寒性が悪化する。ま た本発明のフッ素ゴム共重合体は場合により40モル% までの、好ましくは0~20モル%のテトラフルオロエ チレン(TFE)単位を含んでもよい。40モル%を超え ると共重合体の耐寒性が悪化する。本発明の共重合体が VdFとPMVEと式(2)で表されるヨウ素含有フッ素 化ビニルエーテルの3元共重合体である場合、共重合体 中のVdF単位は35~90モル%、PMVE単位は1 0~35モル%である必要がある。VdF単位が65モ ル%未満の場合、耐寒性が悪化する傾向がある。90% 30 を超える場合、共重合体の非晶質性が損なわれているた めにゴム弾性著しく低下する。またPMVE単位が10 モル%未満の場合、共重合体の非晶質性が損なわれるた めにゴム弾性が低下する傾向がある。35モル%を超え る場合、PMVEが高価であるため共重合体の製造コス トが高くなる。本発明の共重合体がVdFとPMVEと TFE式(2)で表されるヨウ素含有フッ素化ビニルエー テルの4元共重合体である場合、VdF単位は40~8 0モル%、PMVE単位は15~35モル%、TFE単 位は3~40モル%である必要がある。VdF単位が4 0モル%未満の場合、耐寒性が悪化する。80モル%を 超える場合、共重合体の非晶質性が損なわれるためにゴ ム弾性が低下する傾向がある。また、PMVE単位が1 5モル%未満の場合、耐寒性が悪化する傾向がある。3 5モル%を超える場合、PMVEが高価であるため共重 合体の製造コストが高くなる。TFE単位が、3モル% 未満の解きVdF単位が結晶化しやすくなり、その分、 PMVE単位を増加させる事が必要となり、結果的に製 造コストが高くなる傾向にある。40モル%を超える場 合、耐寒性が悪化する。本発明の共重合体がVdFとP 50

MVEとHFPと式(2)で表されるヨウ素含有フッ素化 ピニルエーテルの4元共重合体である場合、VdF単位 は65~90モル%、PMVE単位は3~25モル%、 HFP単位は3~25モル%である必要がある。VdF 単位が65モル%未満の場合、耐寒性が悪化する傾向が ある。40モル%を超える場合、共重合体の非晶質性が 損なわれるために、ゴム弾性が著し悪化する。また、P MVE単位が3モル%未満の場合、耐寒性が悪化する。 25モル%を超える場合、PMVEが高価であるため共 重合体の製造コストが高くなる傾向がある。HFP単位 が3モル%未満の場合、VdF単位が結晶化しやすく、 その分、PMVE単位を増加させることが必要となり、 結果的に製造コストが高くなる傾向にある。25モル% を超える場合、耐寒性が悪化する。本発明の共重合体が VdFとPMVEとHFPとTFEと式(2)で表される ヨウ素含有フッ素化ビニルエーテルの5元共重合体であ る場合、VdF単位は40~80モル%、PMVEは3 ~25モル%、HFP単位は3~25モル%、TFE単 位は3~40モル%である必要がある。VdF単位が4 0モル%未満の場合、耐寒性が悪化する。80モル%を 超える場合、共重合体の非晶質性が損なわれるために、 ゴム弾性が低下する傾向がある。PMVE単位が3モル %未満の場合、耐寒性が悪化する。25モル%を超える 場合、PMVEが高価であるため、共重合体の製造コス トが高くなる傾向がある。HFP単位が3モル%未満の 場合、VdF単位が結晶化しやすくなり、その分、PM VE単位を増加させることが必要となり、結果的に製造 コストが高くなる傾向がある。25モル%未満の場合、 耐寒性が悪化する。 TFE単位が3モル%未満の場合、 VdF単位が結晶化しやすくなり、その分、PMVE単 位を増加させることが必要となり、結果的に製造コスト が高くなる傾向がある。40モル%を超える場合、耐寒 性が悪化する。

【0010】本発明のフッ素ゴム共重合体は上記のモノ マーを一般式(1)で表されるジヨウ素化合物の存在下に ラジカル共重合して得られるものであり、一般式(1)で 表されるジヨウ素化合物により共重合体中に導入される ヨウ素が、該共重合体全重量に対して、0.01~1重 量%(重合中に添加した該ジョウ素化合物の重量より計 算するものとする)である必要がある。共重合体中に存 在する該ジョウ素化合物量は、特開昭53-12549 1号に記載されているように、それが連鎖移動剤として 働くために、その分子量の決定に重要な意味をもち、さ らに、ポリマー中に導入されたヨウ素は、架橋点として も機能する。そのため、一般式(1)で表されるジョウ素 化合物により共重合体中に導入されるヨウ素が該共重合 体全重量に対して、0.01重量%未満の場合、ポリマ ーの分子量が大きくなりすぎるために、加硫反応の際の 流動性が損なわれ、架橋密度が低くなるため、成形体が 充分な破断強度を発現できない。また、上記1重量%を

超える場合は、分子量が低くなりすぎるために、ゴム練 り作業に支障をきたす。本発明のフッ素ゴム共重合体は 20~150のムーニー粘度(ML(1+10)100℃) を有する。ここで言うムーニー粘度とは、JIS K 6300 ムーニー粘度試験に規定される方法で測定さ れるもので、測定温度は100℃とする。ムーニー粘度 が20未満ではゴムの練り作業に支障をきたし、他方1 50を超えると加硫反応の際の流動性が損なわれる。

【0011】本発明の共重合体は、基本的には特開昭6 2-12734号の実施例12~15に記載されている 10 方法のモノマー種と量を変更することで製造できる。す なわち実質的に無酸素下で、水媒体中で、ジョウ素化合 物の存在下に、VdF、PMVE、ヨウ素含有フッ素化 ピニルエーテル、場合によりHFPおよびTFEを加圧 下で撹拌をしながらラジカル乳化重合を行うことで製造 できる。

【0012】本発明中の重合体の製造時に使用する代表 的なジョウ素化合物は、1,3-ジョードパーフルオロ プロパン、1,4-ジョードパーフルオロブタン、1,3 -ジョード-2-クロローパーフルオロプロパン、1, 205-ジョード-2,4-ジクロロパーフルオロペンタ ン、1,6-ジョードパーフルオロヘキサン、1,8-ジ ヨードパーフルオロオクタン、1,12-ジヨードパー フルオロドデカン及び1,16-ジョードパーフルオロ ヘキサデカン、ジョードメタン、1,2-ジョードエタ ンであり、これらの反応試剤は単独で使用してもよく、 相互に組み合わせて使用することもできる。好ましい反 応試剤の一つとして、1,4-ジョードパーフルオロブ タンが挙げられる。ジョウ素化合物は共重合体全重量に 対して0.1~2重量%用いる。

【0013】本発明に供するランダム共重合体の製造で 使用されるラジカル重合用開始剤は従来からフッ素系エ ラストマーの重合に使用されているものと同じ物であ る。これら開始剤には有機・無機の過酸化物ならびにア ゾ化合物がある。典型的な開始剤として過硫酸塩類、過 酸化カーボネート類、過酸化エステル類などがあり、好 ましい開始剤として過硫酸アンモニウム(APS)が挙げ られる。APSはそれ単独でも使用してもよく、またサ ルファイト類、亜硫酸塩類のような還元剤と組み合わせ て使用することもできる。重合時に添加される開始剤量 40 は、できるだけ少量のほうが、生成する共重合体の物性 面では好ましい。ただし、著しく少量の場合、重合速度 の低下により、生産性を悪化させる要因となるため、調 整が必要である。通常はジョウ素化合物に対して5~5 0モル%用いる。

【0014】本発明の共重合体の乳化重合に使用される 乳化剤は、広範囲のものが使用可能であるが、重合中に おこる乳化剤分子への連鎖移動反応を抑制する観点か ら、フルオロカーボン鎖または、フルオロポリエーテル 例としては 【化6】 C<sub>7</sub>F<sub>15</sub>COONH<sub>4</sub>, C<sub>8</sub>F<sub>17</sub>COONH<sub>4</sub> CF3CF2CF2OCFCOONH4 CF<sub>3</sub> CF3CF2CF2OCFCF2OCFCOONH4 CF<sub>3</sub> CF<sub>3</sub> CF3CF2CF2O(CFCF2O)2CFCOONH4 ĊF<sub>3</sub> CF<sub>3</sub> CF3CF2CF2O(CFCF2O)3CFCOONH4

8

を挙げることができる。乳化剤の使用量は、添加された 水の約0.05~1重量%が望ましく、特に0.1~0. 5 重量%が望ましい。

CF<sub>3</sub>

CF<sub>3</sub>

【0015】本発明での重合温度は広い範囲が採用可能 であるが、使用する開始剤の種類と還元剤の使用に依存 している。一般的には、0~130℃の温度が採用され るが、重合開始剤としてAPSを単独で採用する場合、 50~90℃の温度が好ましく、それ以下の温度の場 合、著しい重合速度の低下を招く。重合圧力は、広い範 囲が採用可能である。一般には、0.2~0.8 MPaの 範囲が採用される。重合圧力は、高い程重合速度は大き くなる為、生産性の向上の観点から、1.0 M Pa以上で あることが望ましい。

【0016】本発明の共重合体は、種々の架橋源により 30 架橋し、硬化(加硫)させてフッ素ゴムとすることができ る。架橋源としては、放射線(α線、β線、γ線、電子 線、X線など)、紫外線などの高エネルギー電磁波も用 いることができるが、好ましくは有機過酸化物が用いら れる。有機過酸化物の使用量は、共重合体100重量部 に対して0.05~10重量部、好ましくは1.0~5重 量部である。有機過酸化物としては、一般には熱や酸化 還元系の存在で容易にパーオキシラジカルを発生するも のがよく、たとえば1,1-ビス(t-プチルパーオキシ) -3.5.5- -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+ -1.5+チルヘキサン-2,5-ジヒドロパーオキサイド、ジーt プチルパーオキサイド、tープチルクミルパーオキサ イド、ジクミルパーオキサイド  $\alpha$ ,  $\alpha$  – ビス(t – プチル パーオキシ)-p-ジイソプロピルベンゼン、2,5-ジ メチル-2,5-ジ(t-ブチルパーオキシ)ヘキサン、  $2, 5 - \forall x + y - 2, 5 - \forall (t - \forall x + y) - d$ ヘキシン-3、ペンゾイルパーオキサイド、tープチル パーオキシベンゼン、2,5-ジメチル-2,5-ジ(ベ ンゾイルパーオキシ)ヘキサン、tープチルパーオキシマ レイン酸、t-ブチルパーオキシイソプロピルカーポネ 鎖を有するカルボン酸の塩類が望ましい。乳化剤の具体 50 ートなどを例示することができる。就中、好ましいもの

は、ジアルキルタイプのものである。その中でも、2,5-ジメチル-2,5-ジ(ターシャリープチルパーオキシ)へキサンが特に好ましい。一般に活性-〇-〇-の量、分解温度などを考慮して有機過酸化物の種類並びに使用量が選ばれる。

【0017】また、有機過酸化物を用いるときは、架橋助剤を適宜併用することにより著しい硬化がみられる。この架橋助剤は、パーオキシラジカルとポリマーラジカルとに対して反応活性を有するものであれば原則的に有効であって、特に種類は制限されない。好ましいものと 10 しては、トリアリルシアヌレート、トリアリルイソシアヌレート、トリアクリルホルマール、トリアリルトリメリテート、N,N'ーmーフェニレンピスマレイミド、ジプロパギルテレフタレート、ジアリルフタレート、デトラアリルテレフタレートアミド、トリアリルホスフェートなどが挙げられる。その中でも特に好ましいのはトリアリルイソシアヌレートである。使用量は、共重合体100重量部に対して0.1~10重量部が好ましく、より好ましくは0.5~5重量部の割合である。

【0018】架橋に際しては他のゴム等を共存させて共 20 架橋させてもよい。このようなブレンド共架橋することのできるものとして、シリコンオイル、シリコンゴム、エチレン/酢酸ビニル共重合体、1,2-ポリプタジエン、フルオロシリコンオイル、フルオロシリコンゴム、フルオロホスファゼンゴム、ヘキサフルオロプロピレン/エチレン共重合体、テトラフルオロエチレン/プロピレン共重合体、さらにはラジカル反応性のある他の重合体が用いられる。これらの使用量については、特に制限はないが、本質的に本発明の共重合体の性質を損なう程度まで多くするべきではない。 30

【0019】さらに、共重合体を着色するための顔料、充填剤、補強剤などが用いられる。通常よく用いられる充填剤または補強剤として、無機物ではカーボンブラック、TiO2、SiO2、クレー、タルクなどが、有機物ではポリテトラフルオロエチレン、ポリビニリデンフルオライド、ポリビニルフルオライド、ボリクロロトリフルオロエチレン、テトラフルオロエチレン/エチレン共重合体、テトラフルオロエチレン/ビニリデンフルオライド共重合体などの含フッ素重合体が挙げられる。

【0020】これら硬化成分の混合手段としては、材料 40 の粘弾性や形態に応じて適当な方法が採用され、通常のオープンロール、粉体ミキサーが用いられる。もちろん、固体状のものを溶剤に溶解ないし分散させて、分散混合することも可能である。加硫温度および時間は、使用するパーオキサイドの種類に依存するが、通常、プレス加硫は120~200℃の温度で5~30分行い、オープン加硫は150~250℃温度で1~24時間行う。

【0021】本発明の共重合体は、一般成形材料、シーラント、接着剤、途料などとして、耐寒性、耐熱性、耐

10

油性、耐薬品性、耐溶剤性などの要求される箇所に有効に使用される。成形体としての特に好ましい用途はO-リング、リップタイプパッキン、オイルシール、ダイヤフラム、ガスケット、V-リング等のシール材としてである。

[0022]

【実施例】次に実施例を挙げて本発明をさらに具体的に 説明するが、本発明がこれら実施例に限定されるもので はないことは勿論である。

#### 10 実施例1

内容積2.6LのSUS316製オートクレープに、純 水1.0 L 及び乳化剤として C<sub>7</sub> F<sub>15</sub> COON H<sub>4</sub> 2.0 g、pH調整剤としてリン酸水素二ナトリウム1.2水塩 0.09gを仕込み、系内を窒素ガスで充分に置換した 後、600rpmで攪拌しながら、80℃に昇温し、VdF **/パーフルオロ(メチルビニルエーテル)(PMVE)のモ** ノマー混合物(モル比66/34)を内圧が1.57MPa になるように圧入した。次いで、APSの5 mg/ml水溶 液4mlを窒素圧で圧入して反応を開始した。重合反応の 進行に伴って圧力が低下するので、1.47MPaまで低 下した時点で、ジョウ素化合物である I (C F<sub>2</sub>)<sub>4</sub> I 1. 2gを圧入し、次いでVdF/PMVEのモノマー混合物 (モル比80/20)で1.57MPaまで再加圧し、昇圧 降圧を繰り返しつつ、3時間毎に上記APS水溶液を各 2回1を窒素ガスで圧入して反応を継続した。重合反応の 開始から圧力降下の合計が2.55MPaになった時点 (5時間後)で、ヨウ素含有フッ素化ピニルエーテルIC H<sub>2</sub>CF<sub>2</sub>CF<sub>2</sub>OCF=CF<sub>2</sub>(以下IM1という。)1. 8gを圧入した。同じく圧力降下の合計が5.10MPa 30 になった時点(9時間後)で、オートクレープを冷却し、 未反応モノマーを放出して固形分濃度29.9重量%の 水性乳濁液を得た。この水性乳濁液に、5重量%のカリ ミョウバン水溶液を添加して凝析を行い、凝析物を水 洗、乾燥してゴム状重合体403gを得た。この重合体 のムーニー粘度(ML1+10(100℃))は96であっ た。19F-NMR分析の結果、この重合体のモノマー単 位組成は、

VdF 78.8モル%/PMVE 21.1モル%/I M1 0.1モル%

*40* であることがわかった。

【0023】実施例2

重合開始時に圧入するモノマー混合物のモル比がVdF/TFE/PMVE(70/5/25)であり、圧降下後の再加圧に使用するモノマー混合物のモル比がVdF/TFE/PMVE(75/7/18)であり、反応時間が5時間であること以外は、実施例1と同様に反応をおこない、ゴム状共重合体400gを得た。この重合体のムーニー粘度は73であった。19F-NMR分析の結果、この重合体のモノマー単位組成は、

ラント、接着剤、塗料などとして、耐寒性、耐熱性、耐 50 VdF 73.9モル%/TFE 7.0モル%/PMV

E 19.0モル%/IM1 0.1モル% であることがわかった。

【0024】実施例3

重合開始時に圧入するモノマー混合物のモル比がVdF **/HFP/PMVE(60/26/14)であり、圧降下** 後の再加圧に使用するモノマー混合物のモル比がVdF **/HFP/PMVE(78/11/11)であり、反応時** 間が8.5時間であること以外は、実施例1と同様に反 応をおこない、ゴム状共重合体380gを得た。この重 合体のムーニー粘度は73であった。19F-NMR分析 10 の結果、この重合体のモノマー単位組成は、

VdF 77.9 E N / HFP 11.5 E N / PM VE 10.5モル%/IM1 0.1モル% であることがわかった。

# [0025] 実施例4

重合開始時に圧入するモノマー混合物のモル比がVdF /TFE/HFP/PMVE(59/4/26/11)で あり、圧降下後の再加圧に使用するモノマー混合物のモ ル比がVdF/TFE/HFP/PMVE(73/9/9 egg(9)であり、反応時間が9時間であること以外は、実9091と同様に反応をおこない、ゴム状共重合体90909施例1と同様に反応をおこない、ゴム状共重合体380 gを得た。この重合体のムーニー粘度は62であった。 19 F-NMR分析の結果、この重合体のモノマー単位組 成は、

VdF 70.7 E 9.2 E D W / HFP 10.4モル%/PMVE 9.6モル%/IM1 0.1モル%

であることがわかった。

#### 【0026】実施例5

重合開始時に圧入するモノマー混合物のモル比がVdF 30 **/TFE/PMVE(65/6/29)であり、圧降下後** の再加圧に使用するモノマー混合物のモル比がVdF/ TFE/PMVE(71/9/20)であり、加えるIM 1の総量が7.2gであり、その添加方法が重合開始後、 2.5、3.1、3.7、4.3時間に分割して圧入する方 法であり、反応時間が5時間であること以外は、実施例 1と同様に反応をおこない、ゴム状共重合体393gを 得た。この重合体のムーニー粘度は41であった。19 F -NMR分析の結果、この重合体のモノマー単位組成 は、

VdF 68.5モル%/TFE 8.9モル%/PMV E 22.1モル%/IM1 0.5モル% であることがわかった。

#### 【0027】実施例6

添加するジョウ素化合物が I(CF2)6 Iで、その量が 2.95gであり、重合開始時に圧入するモノマー混合物 のモル比がVdF/TFE/PMVE(55/10/3 5)であり、圧降下後の再加圧に使用するモノマー混合 物のモル比がVdF/TFE/PMVE(58/18/2 4) であり、反応時間が 5 時間であること以外は、実施 50 12

例1と同様に反応をおこない、ゴム状共重合体405g を得た。この重合体のムーニー粘度は33であった。19 F-NMRの分析の結果、この重合体のモノマー単位組 成は、

VdF 57.4 TN8/TFE 18.1 TN8/PM VE 24.4モル%/IM1 0.1モル% であることがわかった。

【0028】実施例7

共重合するヨウ素含有フッ素化ビニルエーテルが、式: 【化7】

(以下 I M 2 という。)で表される化合物であって、その 量が2.7gであり、重合開始時に圧入するモノマー混 合物のモル比がVdF/TFE/PMVE(70/5/2 5)であり、圧降下後の再加圧に使用するモノマー混合 物のモル比がVdF/TFE/PMVE(75/7/1 8)であり、反応時間が5時間であること以外は、実施 を得た。この重合体のムーニー粘度は63であった。19 F-NMR分析の結果、この重合体のモノマー単位組成 は、

VdF 73.5 TN%/TFE 7.4 TN%/PMV E 19.0モル%/IM2 0.1モル% であることがわかった。

#### 【0029】 実施例8

重合開始時に圧入するモノマー混合物のモル比がVdF /TFE/HFP/PMVE(63/4/15/18)で あり、圧降下後の再加圧に使用するモノマー混合物のモ ル比がVdF/TFE/HFP/PMVE(73/9/5 /13)であり、反応時間が8時間であること以外は、 実施例7と同様に反応をおこない、ゴム状共重合体38 5gを得た。この重合体のムーニー粘度は80であっ た。19 F-NMR分析の結果、この重合体のモノマー単 位組成は、

VdF 73.4 E N T F E 8.6 E N % / H F P 5.0モル%PMVE12.9モル%/IM2 0.1 モル%

40 であることがわかった。

#### 【0030】比較例1

IM1を使用しないこと以外は、実施例2と同様にして 共重合体354gを得た。この重合体のムーニー粘度は 7 4 であった。19 F - NMR分析の結果、この重合体の モノマー単位組成は、

VdF 74.9 TN / TFE 6.4 TN / PMV E 18.7モル%

であることがわかった。 【0031】比較例2

IM1を使用しないこと以外は、実施例4と同様にして

共重合体381gを得た。この重合体のムーニー粘度は 108であった。18F-NMR分析の結果、この重合体 のモノマー単位組成は、

VdF 70.1 + 1 / TFE 9.5 + 1 / HFP 10.0モル%/PMVE 10.4モル% であることがわかった。

#### 【0032】比較例3

IM2を使用しないこと以外は、実施例8と同様にして 共重合体379gを得た。この重合体のムーニー粘度は 85であった。 $^{19}$  F-NMR分析の結果、この重合体の 10 表 2 に示す成分を配合して、加硫組成物を調整し、キュ モノマー単位組成は、

VdF 73.1 + 1 / TFE 9.1 + 1 / HFP 4.7モル%/PMVE13.1モル% であることがわかった。

#### 【0033】比較例4

重合開始時に圧入するモノマー混合物のモル比がVdF /TFE/HFP(48/8/44)であり、圧降下後の 再加圧に使用するモノマー混合物のモル比がVdF/T FE/HFP(65/18/17)であり、反応時間が1\* 14

\*5時間であること以外は、実施例1と同様に反応をおこ ない、ゴム状共重合体385gを得た。この重合体のム ーニー粘度は70であった。19F-NMRの分析の結 果、この重合体のモノマー単位組成は、

VdF 67.0 TN%/TFE 16.4 TN%/HF P 16.5モル%/IM1 0.1モル% であることがわかった。

# 【0034】性能評価

実施例または比較例で得られた共重合体は、表1および ラストメータ(JIS II型)を用いて160℃で加硫 性を測定した。また、160℃10分のプレス加硫及び 180℃4時間のオープン加硫条件で、組成物を加硫 し、加硫物の物性を測定した。なお、加硫物の物性は、 JIS K 6301に準拠して測定した。結果を表1 および表2に示す。なお、表中「部」とあるのは「重量部」 を意味する。

[0035]

【表1】

		実施例1	実施例2	実施例3	実施例4	実施例5	実施例6
共重合体(部)		100	100	100	100	100	100
MT-カーボン(部)		20	20	20	20	20	20
トリアリルイソシアヌレ	/- <b>l</b> (部)	4	4	4	4	4	4
2,5-ジメチル-2,5-ジ(ターシャリー プチルパーオキシ)ヘキサン(部)		1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
最低粘度(kg)		0.34	0.20	0.20	0.15	0.12	0.10
加硫度(kg)		3.60	4.11	4.75	4.58	4.39	4.01
誘導時間(分)		0.6	0.6	0.7	0.6	0.6	0.6
適正加硫時間(分)		1.4	1.4	1.5	1.4	1.7	1.4
100%モジ <sup>*</sup> ュラス(kg/cm²)		4 0	3 9	3 8	40	100	4 0
引っ張り強さ(kg/cm²)		216	193	209	208	191	191
伸度(%)		280	260	260	280	170	260
硬さ (JIS A)		6 5	67	6 7	68	6 9	6 8
TR試験(℃)	TR10	-33	-31	-27	-25	-30	-22
圧縮永久歪	200℃70時間	2 0	1 7	2 0	2 1	2 1	2 2
(P-24	25℃ 70時間	9	8	10	10	6	10
0-927)(%)	-20℃ 22時間	2 0	2 4	3 0	2 9	2 4	3 8

[0036]

【表2】

15

	_	実施例7	実施例8	比較例1	比較例2	比較例3	比較例4
共重合体(部)		100	100	100	100	100	100
¥T−カーボン(部)		20	2 0	20	20	20	20
トリアリルイソシアヌレート(部)		4	4	4	4	4	4
2.5-ジメチルー2.5-ジ(ターシャリー プチルパーオキシ)ヘキサン(部)		1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
最低粘度(kg)		0.15	0.25	0.20	0.40	0.30	0.19
加硫度(kg)		4.02	4.10	4.18	5.00	4.04	4.20
誘導時間(分)		0.6	0.6	0.7	0.6	0.7	0.6
適正加硫時間(分)		1.4	1.6	1.6	2.0	1.4	1.8
100%モジュラス(kg/cm²)		4 0	3 9	27	26	2 4	4 1
引っ張り強さ(kg/cm²)		195	210	205	193	206	210
伸度(%)		260	270	3 4 0	350	350	270
硬さ (JIS A)		6 8	68	6 7	6 5	67	6 9
TR試験(℃)	TR10	-31	-29	-31	-25	-29	-21
圧縮永久歪	200℃70時間	19	18	2 9	3 0	2 5	18
(P-24	25℃ 70時間	8	9	1 3	19	1 2	7

27

# [0037]

【発明の効果】本発明のフッ素ゴム共重合体は、従来の フッ素ゴムが有する優れた性能を維持しながら、低温か

-20℃ 22時間

20 ら高温の広い温度範囲において優れた圧縮永久歪性を有 する。また、本発明の硬化用組成物を用いて製造した成 形体はシール材として有用である。

40

50

# フロントページの続き

(51) Int. Cl. 6

識別記号 庁内整理番号

27

FΙ

38

42

技術表示箇所

C 0 8 L 27/16 //(C08F 214/22

0-リング)(%)

216:14

214:28

214:26)

(72)発明者 植田 豊

(72)発明者 岸根 充

大阪府摂津市西一津屋1番1号 ダイキン 工業株式会社淀川製作所内

KJJ

大阪府摂津市西一津屋1番1号 ダイキン 工業株式会社淀川製作所内